112-3-5-02-05

#### IN THE U.S. PATENT AND TRADEMARK OFFICE

Applicant(s):

ENDOU, Seiichirou

Application No.:

Group:

Filed:

January 22, 2002

Examiner:

For:

GOLF BALL

### LETTER

Assistant Commissioner for Patents Box Patent Application Washington, D.C. 20231 January 22, 2002 3673-0128P

Sir:

Under the provisions of 35 USC 119 and 37 CFR 1.55(a), the applicant hereby claims the right of priority based on the following application(s):

Country

Application No.

<u>Filed</u>

JAPAN

2001-27676

02/05/01

A certified copy of the above-noted application(s) is(are) attached hereto.

If necessary, the Commissioner is hereby authorized in this, concurrent, and future replies, to charge payment or credit any overpayment to deposit Account No. 02-2448 for any additional fees required under 37 C.F.R. 1.16 or under 37 C.F.R. 1.17; particularly, extension of time fees.

Respectfully submitted,

BIRCH, STEWART, KOLASCH & BIRCH, LLP

Attachment (703) 205-8000 /ka Reg. No. 32,868 P. O. Box 747

Falls Church, Virginia 22040-0747

日本国特許庁 JAPAN PATENT OFFICE 1 off | ==

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office

出願年月日 Date of Application:

2001年 2月 5日

出 願 番 号 Application Number:

特願2001-027676

出 顏 人 Applicant(s):

住友ゴム工業株式会社

CERTIFIED COPY OF PRIORITY DOCUMENT

2001年10月26日

特 許 庁 長 官 Commissioner, Japan Patent Office





【書類名】 特許願

【整理番号】 P-0222

【提出日】 平成13年 2月 5日

【あて先】 特許庁長官殿

【国際特許分類】 A63B 37/00

A63B 37/02

A63B 37/12

A63B 37/14

【発明の名称】 ゴルフボール

【請求項の数】 6

【発明者】

【住所又は居所】 兵庫県神戸市中央区脇浜町3丁目6番9号 住友ゴムエ

業株式会社内

【氏名】 遠藤 誠一郎

【特許出願人】

【識別番号】 000183233

【氏名又は名称】 住友ゴム工業株式会社

【代理人】

【識別番号】 100107940

【弁理士】

【氏名又は名称】 岡 憲吾

【手数料の表示】

【予納台帳番号】 091444

【納付金額】 21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】 明細書 1

【物件名】 図面 1

【物件名】 要約書 1

【包括委任状番号】 0001533

【プルーフの要否】 要

## 【書類名】 明細書

【発明の名称】 ゴルフボール

## 【特許請求の範囲】

【請求項1】 ゴム組成物が架橋されることによって形成された単一又は2以上の層からなるコアと、樹脂組成物から形成された単一又は2以上の層からなるカバーとを備えており、

10kgfの荷重がかけられた状態から130kgfの荷重がかけられた状態までの圧縮変形量が2.5mm以上4.0mm以下であり、

カバーの最外層のショアD硬度が58以上72以下であり、

その表面に多数形成されたディンプルの総数に占める、輪郭長が11.6mm 以上であるディンプルの数の比率が50%以上であるゴルフボール。

【請求項2】 10kgfの荷重がかけられた状態から130kgfの荷重がかけられた状態までの上記コアの圧縮変形量が3.0mm以上6.0mm以下である請求項1に記載のゴルフボール。

【請求項3】 上記コアの少なくとも1層が、ポリブタジエンを主成分とする100部の基材ゴムと、アクリル酸又はメタクリル酸の亜鉛塩又はマグネシウム塩を主成分とする15部以上40部以下の共架橋剤と、0.1部以上3.0部以下の有機過酸化物と、0.1部以上1.5部以下の硫黄化合物とを含むゴム組成物が架橋されることによって形成されている請求項1又は請求項2に記載のゴルフボール。

【請求項4】 上記硫黄化合物がジスルフィド類、チオフェノール類、チオカルボン酸類及びこれらの金属塩から選択された1種又は2種以上である請求項3に記載のゴルフボール。

【請求項5】 USGA規則に準拠して測定されたフライホイール式初速が255.0Ft/s以上である請求項1から請求項4のいずれか1項に記載のゴルフボール。

【請求項6】 USGAのODS規則に準拠して測定されたトータル距離が 285ヤード以上である請求項1から請求項5のいずれかに記載のゴルフボール

## 【発明の詳細な説明】

[0001]

## 【発明の属する技術分野】

本発明はゴルフボールに関し、詳細には架橋ゴムからなるコアと樹脂組成物からなるカバーとを備えたソリッドゴルフボールに関するものである。

[0002]

## 【従来の技術】

ゴルフ場でのプレーに用いられるゴルフボールは、糸ゴムが巻かれなるコアを有する糸巻きゴルフボールと、ソリッドゴムからなるコアを有するソリッドゴルフボール(ツーピースゴルフボール、スリーピースゴルフボール等)とに大別される。糸巻きゴルフボールは古くから使用されており、ほぼ全ての一級品ゴルフボールが糸巻きゴルフボールである時代もあった。しかし、その後に開発されたソリッドゴルフボールは製造が容易であり低コストで得られることから、最近では糸巻きゴルフボールよりもソリッドゴルフボールの方がより多く市場に供給されている。一般的に糸巻きゴルフボールの打球感はソフトであり、従ってソリッドゴルフボールが主流となった今日でも、プロゴルファーや上級アマチュアゴルファーの間では打球感に優れる糸巻きゴルフボールへのニーズが依然として高い

#### [0003]

一方、ソリッドゴルフボールの打球感や飛距離を向上させる試みも、種々なされている(例えば特開平6-319831号公報、特開平10-248958号公報、特開平11-128403号公報、特表2000-512881公報等参照)。近年では、糸巻きゴルフボールの打球感に近いソフトな打球感を備えたソリッドゴルフボールが開発されている。

[0004]

ところで、USGA(米国ゴルフ協会)は、ゴルフボールの初速に関する規則を定めている。この規則によれば、所定の条件下でフライホイール式初速測定機で測定されたゴルフボールの初速は、255ft/sを超えてはならない。この規則に反するゴルフボールはUSGAによる公認を受けることができず、世界中

の公式競技での使用が認められない。

[0005]

USGAはまた、ODS規則も定めている。この規則によれば、所定条件で打ち出されたゴルフボールの飛距離は、280ヤード以下でなければならない。この規則に反するゴルフボールはUSGAによる公認を受けることができず、世界中の公式競技での使用が認められない。

[0006]

ゴルフボールはゴルフクラブで打撃されることで打ち出されるが、この打ち出しの際の初速は、USGAフライホイール式初速とは必ずしも相関しない。具体的には、糸巻きゴルフボールに近いソフトな打球感を備えたソリッドゴルフボールでは、ゴルフクラブによる打ち出し速度がさほど速くないにもかかわらず、フライホイール式初速が速くなってしまう傾向が見られる。USGAの規則を遵守する観点から、ゴルフボールメーカーでは、ソフトな打球感を備えたソリッドゴルフボールに意図的に反発性能に劣る材料を用いることがある。このようなゴルフボールがゴルフクラブで打撃されると、初速が低い、打ち出し角度が低い、バックスピン速度が大きい等の傾向が見られ、従って十分な飛距離が得られないことがある。特に、ヘッドスピードの遅いゴルファー(女性ゴルファーやアベレージゴルファー)に打撃された場合の飛距離が不十分となりやすい。

[0007]

【発明が解決しようとする課題】

公式競技に出場するゴルファーはともかくとして、一般のゴルファーは、遊技としてゴルフをプレーしている。これら一般ゴルファーは、飛行性能に優れ、従って爽快なプレーができるゴルフボールを望んでいる。一般ゴルファーにとっては、自らが使用するゴルフボールがUSGA規則に適合しているか否かは、さほど重要な関心事ではない。

[0008]

本発明はこのような実状に鑑みてなされたものであり、打球感がソフトで、しかも反発性能及び飛行性能に優れたソリッドゴルフボールの提供をその目的とするものである。

[0009]

## 【課題を解決するための手段】

上記の目的を達成するためになされた発明は、

ゴム組成物が架橋されることによって形成された単一又は2以上の層からなるコアと、樹脂組成物から形成された単一又は2以上の層からなるカバーとを備えており、

10kgfの荷重がかけられた状態から130kgfの荷重がかけられた状態までの圧縮変形量が2.5mm以上4.0mm以下であり、

カバーの最外層のショアD硬度が58以上72以下であり、

その表面に多数形成されたディンプルの総数に占める、輪郭長が11.6mm 以上であるディンプルの数の比率が50%以上であるゴルフボール、 である。

[0010]

このゴルフボールでは、所定の圧縮変形量と、カバー最外層の所定の硬度とによって、ソフトな打球感と優れた反発性能とが両立される。また、このゴルフボールでは、ディンプルによって発揮される優れた空力特性、優れた反発性能、高い打ち出し角度及び適度なスピン性能の相乗効果により、大きな飛距離が得られる。

[0011]

好ましくは、10kgfの荷重がかけられた状態から130kgfの荷重がかけられた状態までのコアの圧縮変形量は、3.0mm以上6.0mm以下である。これにより、ソフトな打球感と優れた反発性能とがより達成される。

[0012]

好ましくは、コアの少なくとも1層は、ポリブタジエンを主成分とする100部の基材ゴムと、アクリル酸又はメタクリル酸の亜鉛塩又はマグネシウム塩を主成分とする15部以上40部以下の共架橋剤と、0.1部以上3.0部以下の有機過酸化物と、0.1部以上1.5部以下の硫黄化合物とを含むゴム組成物が架橋されることによって形成される。このようなコアは、ゴルフボールの優れた打球感及び反発性能に寄与する。好ましい硫黄化合物は、ジスルフィド類、チオフ

ェノール類、チオカルボン酸類又はこれらの金属塩である。なお、本明細書において「部」で示される数値は、質量が基準とされたときの比を意味する。

[0013]

好ましくは、本発明のゴルフボールの、USGA規則に準拠して測定されたフライホイール式初速は、255.0Ft/s以上である。また、USGAのODS規則に準拠して測定されたトータル距離は、285ヤード以上である。

[0014]

【発明の実施の形態】

以下、適宜図面が参照されつつ、実施形態に基づいて本発明が詳細に説明される。

[0015]

図1は、本発明の一実施形態にかかるゴルフボール1が示された一部切り欠き断面図である。このゴルフボール1は、ゴム組成物が架橋されてなるコア2と、樹脂組成物からなるカバー3とを備えている。カバー3は、カバー外側層4とカバー内側層5との2層構造である。カバー3の表面には、多数のディンプル6が形成されている。このゴルフボール1は、カバー3の外側にペイント層及びマーク層を備えているが、これらの図示は省略されている。このゴルフボール1の外径は通常は42mmから43mm程度であり、特には42.67mm以上42.85mm以下とされる。また、このゴルフボール1の質量は通常は44gから46g程度であり、特には45.00g以上45.93g以下とされる。

[0016]

コア2に用いられるゴム組成物の基材ゴムとしては、例えばポリブタジエン、ポリイソプレン、スチレンーブタジエン共重合体、エチレンープロピレンージエン共重合体(EPDM)、天然ゴム等が好適に用いられる。これらのゴムの2種以上が併用されてもよい。反発性能の観点からは、ポリブタジエンが好ましい。ポリブタジエンと他のゴムとが併用される場合でも、ポリブタジエンが主成分とされるのが好ましい。具体的には、全基材ゴムに占めるポリブタジエンの比率が50質量%以上、特には80質量%以上とされるのが好ましい。ポリブタジエンのなかでも、シスー1、4結合の比率が40%以上、特には80%以上であるハ

イシスポリブタジエンが好ましい。

[0017]

コア2の架橋形態は特には制限されないが、反発性能の観点からは、α,β-不飽和カルボン酸の2価又は3価の金属塩が共架橋剤として用いられるのが好ま しい。好ましい共架橋剤の具体例としては、アクリル酸亜鉛、アクリル酸マグネ シウム、メタクリル酸亜鉛、メタクリル酸マグネシウム等が挙げられる。特に、 高い反発性能が得られるアクリル酸亜鉛が好ましい。

[0018]

共架橋剤の配合量は、基材ゴム100部に対して15部以上40部以下が好ましい。配合量が15部未満であると、コア2が軟らかくなって反発性能が不十分となることがある。この観点から、配合量は16部以上がより好ましく、20部以上が特に好ましい。配合量が40部を超えると、コア2が硬くなって打球感がソフトでなくなることがある。この観点から、配合量は38部以下がより好ましく、35部以下が特に好ましい。

[0019]

コア2に用いられるゴム組成物には、有機過酸化物が配合されるのが好ましい。有機過酸化物は、前述の  $\alpha$ ,  $\beta$  - 不飽和カルボン酸金属塩とともに架橋剤として機能し、また、硬化剤として機能する。有機過酸化物の配合により、コア2の反発性能が高められうる。好適な有機過酸化物としては、ジクミルパーオキサイド、1, 1-ビス(t-ブチルパーオキシ)-3, 3, 5-トリメチルシクロヘキサン、2, 5-ジメチル-2, 5-ジ(t-ブチルパーオキシ)へキサン、ジーt-ブチルパーオキサイド等が挙げられる。特に汎用性の高い有機過酸化物は、ジクミルパーオキサイドである。

[0020]

有機過酸化物の配合量は、基材ゴム100部に対して0.1部以上3.0部以下が好ましい。配合量が0.1部未満であると、コア2が軟らかくなって反発性能が不十分となることがある。この観点から、配合量は0.2部以上がより好ましく、0.5部以上が特に好ましい。配合量が3.0部を超えると、コア2が硬くなって打球感がソフトでなくなることがある。この観点から、配合量は2.8

部以下がより好ましく、2.5部以下が特に好ましい。

[0021]

コア2に用いられるゴム組成物には、硫黄化合物が配合されるのが好ましい。 硫黄化合物の配合により、コア2の反発性能が高められうる。好適な硫黄化合物 としては、ジスルフィド類、チオフェノール類及びチオカルボン酸類が挙げられ 、また、これらの金属塩も好適に用いられうる。2種以上の硫黄化合物が併用さ れてもよい。特に好適な硫黄化合物としては、ジフェニルジスルフィド及びビス ーペンタクロロフェニルジスルフィドが挙げられる。

[0022]

硫黄化合物の配合量は、基材ゴム100部に対して0.1部以上1.5部以下が好ましい。配合量が0.1部未満であると、配合の効果が少なく反発性能が不十分となることがある。この観点から、配合量は0.2部以上がより好ましく、0.5部以上が特に好ましい。配合量が1.5部を超えると、硫黄化合物が架橋反応を阻害することに起因してコア2が軟らかくなりすぎたり、コア2の反発性能が不十分となることがある。この観点から、配合量は1.2部以下がより好ましく、1.0部以下が特に好ましい。

[0023]

ゴム組成物には、比重調整等の目的で、酸化亜鉛、硫酸バリウム、炭酸カルシウム等の無機塩;タングステン粉末、モリブデン粉末等の高比重金属粉末等の充填剤が配合されてもよい。これら充填剤の配合量は、意図されるコア比重が達成されるように適宜決定される。通常は、コア2の比重は1.05以上1.25以下とされる。なお、単なる比重調整のみならず架橋助剤としても機能するという理由から、好ましい充填剤は酸化亜鉛である。

[0024]

ゴム組成物には、老化防止剤、着色剤、可塑剤、分散剤等の各種添加剤が、必要に応じて適量配合されてもよい。

[0025]

コア2の圧縮変形量は、3.0mm以上6.0mm以下が好ましい。圧縮変形量の測定では、まず上下2枚の剛板の間にコア2が挟まれ、上側の剛板に対して

下向きに10kgfの初期荷重がかけられる。この状態から徐々に荷重が大きくされ、最終的に荷重が130kgfとされる。初期荷重がかかった状態から終荷重がかかるまでのコア2の変形量が、圧縮変形量とされる。

[0026]

コア2の圧縮変形量が3.0mm未満であると、ゴルフボール1の打球感が硬すぎる、打ち出し角度が小さすぎる、バックスピン速度が大きすぎる等の不都合が生じることがある。この観点から、圧縮変形量は3.2mm以上がより好ましく、3.4mm以上が特に好ましい。コア2の圧縮変形量が6.0mmを超えると、反発性能が不十分となったり、ゴルフボール1の打球感が重くなることがある。この観点から、圧縮変形量は5.5mm以下がより好ましく、5.0mm以下が特に好ましい。

[0027]

図1に示されたコア2は単一層からなるが、2以上の層からコア2が構成されてもよい。この場合は、2以上の層の内の少なくとも1層が、上記ゴム組成物から構成されればよい。なお、2以上の層からなるコア2の各層に同一のゴム組成物が用いられてもよいが、通常は層ごとに異なるゴム組成物が用いられる。これにより、コア2における硬度分布、質量分布等の設計自由度が向上し、ゴルフボール1の反発性能、打球感、スピン性能等が最適化されうる。

[0028]

コア2の外径は、後述されるカバー厚みとの兼ね合いで適宜決定される。カバー3が単一層からなるゴルフボール1の場合、コア2の外径(直径)は37.0 mm以上41.4 mm以下とされるのが好ましい。外径が37.0 mm未満であると、ゴルフボール1の反発性能が不十分となり、また、相対的にカバー厚みが大きくなって打球感が硬くなってしまうことがある。この観点から、外径は37.4 mm以上がより好ましく、37.8 mm以上が特に好ましい。外径が41.4 mmを超えると、相対的にカバー厚みが薄くなり、カバー成形が困難となったり、打球感が重くなることがある。この観点から、外径は40.8 mm以下がより好ましく、40.3 mm以下が特に好ましい。

[0029]

カバー3が2以上の層からなるゴルフボール1の場合、コア2の外径は32.5mm以上40.0mm以下とされるのが好ましい。外径が32.5mm未満であると、ゴルフボール1の反発性能が不十分となり、また、相対的にカバー厚みが大きくなって打球感が硬くなってしまうことがある。この観点から、外径は34.8mm以上がより好ましい。外径が40.0mmを超えると、相対的にカバー厚みが薄くなり、カバー成形が困難となったり、打球感が重くなることがある。この観点から、外径は38.0以下がより好ましい。

[0030]

単一層からなるコア2の成形では、共に半球状キャビティを備えた上型及び下型からなる成形型にゴム組成物が投入され、このゴム組成物が加熱・加圧される。するとゴム組成物が架橋反応を起こし、球状のコア2が成形される(いわゆる圧縮成形法)。もちろん、射出成形法等の成形方法でコア2が成形されてもよい

[0031]

2層のコア2の場合は、まず前述の圧縮成形法、射出成形法等で、球状の内側層が成形される。次に、ゴム組成物からなる2個のハーフシェルが内側層にかぶせられる。そして、これらが共に半球状キャビティを備えた上型及び下型からなる成形型に投入され、加熱・加圧される。するとゴム組成物が架橋反応を起こし、外側層が形成される。もちろん、射出成形法等の成形方法で外側層が成形されてもよい。

[0032]

カバー内側層 5 (中間層とも称されている) は、前述のように樹脂組成物から 形成されている。この樹脂組成物に好適な基材ポリマーとしては、アイオノマー 樹脂が挙げられる。アイオノマー樹脂の中でも、αーオレフィンと炭素数が 3 以 上 8 以下のα, βー不飽和カルボン酸との共重合体におけるカルボン酸の一部が 金属イオンで中和されたものが特に好適である。ここで、αーオレフィンとして は、エチレン及びプロピレンが好ましい。また、α, βー不飽和カルボン酸とし ては、アクリル酸及びメタクリル酸が好ましい。また、中和のための金属イオン としては、ナトリウムイオン、カリウムイオン、リチウムイオン等のアルカリ金

属イオン; 亜鉛イオン、カルシウムイオン、マグネシウムイオン等の2価金属イオン; アルミニウムイオン、ネオジムイオン等の3価金属イオン等が挙げられる。中和が、2種以上の金属イオンでなされてもよい。反発性能、耐久性等の観点から特に好適な金属イオンは、ナトリウムイオン、亜鉛イオン、リチウムイオン及びマグネシウムイオンである。

## [0033]

好適なアイオノマー樹脂の具体例としては、三井デュポンポリケミカル社の商品名「ハイミラン1555」、「ハイミラン1557」、「ハイミラン1601」、「ハイミラン1605」、「ハイミラン1652」、「ハイミラン1705」、「ハイミラン1706」、「ハイミラン1707」、「ハイミラン1855」、「ハイミラン1856」;デュポン社の商品名「サーリン9945」、「サーリン8945」、「サーリンAD8512」;エクソン社の商品名「IOTEK7010」、「IOTEK8000」等が挙げられる。2種以上のアイオノマー樹脂が併用されてもよい。

## [0034]

カバー内側層 5 の樹脂組成物には、アイオノマー樹脂とともに、又は単独で、 熱可塑性エラストマー(ソフトセグメントとハードセグメントとを備えたポリマ ー)が用いられてもよい。すなわち、本発明の「樹脂組成物」には、熱可塑性エ ラストマーが基材とされたものも含まれる。

### [0035]

用いられうる熱可塑性エラストマーとしては、ポリウレタン系熱可塑性エラストマー、ポリアミド系熱可塑性エラストマー、ポリエステル系熱可塑性エラストマー、スチレン系熱可塑性エラストマー、末端に〇日基を備えた熱可塑性エラストマー等が挙げられる。2種以上の熱可塑性エラストマーが併用されてもよい。 反発性能の観点から、ポリエステル系熱可塑性エラストマー及びスチレン系熱可塑性エラストマーが特に好適である。

### [0036]

スチレン系熱可塑性エラストマーには、スチレンーブタジエンースチレンブロック共重合体(SBS)、スチレンーイソプレンースチレンブロック共重合体(

SIS)、スチレンーイソプレンーブタジエンースチレンブロック共重合体(SIBS)、SBSの水添物、SISの水添物、SIBSの水添物等が含まれる。SBSの水添物としては、例えばスチレンーエチレンーブチレンースチレンブロック共重合体(SEBS)が挙げられる。SISの水添物としては、例えばスチレンーエチレンープロピレンースチレンブロック共重合体(SEPS)が挙げられる。SIBSの水添物としては、例えばスチレンーエチレンープロピレンースチレンブロック共重合体(SEEPS)が挙げられる。

## [0037]

ポリウレタン系熱可塑性エラストマーの具体例としては、武田バーディシュ社の商品名「エラストラン」が挙げられ、より詳細には「エラストランET880」が挙げられる。ポリアミド系熱可塑性エラストマーの具体例としては、東レ社の商品名「ペバックス」が挙げられ、より詳細には「ペバックス2533」が挙げられる。ポリエステル系熱可塑性エラストマーの具体例としては、東レ・デュポン社の商品名「ハイトレル」が挙げられ、より詳細には「ハイトレル3548」及び「ハイトレル4047」が挙げられる。スチレン系熱可塑性エラストマーの具体例としては、三菱化学社の商品名「ラバロン」が挙げられ、より詳細には「ラバロンSR04」が挙げられる。

#### [0038]

カバー内側層 5 の樹脂組成物に、アイオノマー樹脂又は熱可塑性エラストマーとともに、ジエン系ブロック共重合体が配合されてもよい。ジエン系ブロック共重合体は、ブロック共重合体又は部分水添ブロック共重合体の共役ジエン化合物に由来する二重結合を有する。ブロック共重合体は、少なくとも1種のビニル芳香族化合物を主体とする重合体ブロックと、少なくとも1種の共役ジエン系化合物を主体とする重合体ブロックとからなる。部分水添ブロック共重合体は、上記ブロック共重合体が水素添加されることによって得られる。

#### [0039]

ブロック共重合体を構成するビニル芳香族化合物としては、スチレン、 $\alpha-\lambda$ チルスチレン、ビニルトルエン、p-t-ブチルスチレン、1, 1-ジフェニルスチレン等が挙げられ、これらの中から1種又は2種以上が選択される。特にス

チレンが好適である。また、共役ジエン系化合物としては、ブタジエン、イソプレン、1,3-ペンタジエン、2,3-ジメチル-1,3-ブタジエン等が挙げられ、これらの中から1種又は2種以上が選択される。特にブタジエン、イソプレン及びこれらの組み合わせが好適である。

## [0040]

好ましいジエン系ブロック共重合体としては、エポキシ基を含有するポリブタジエンブロックを有するSBS(スチレンーブタジエンースチレン)構造のもの、エポキシ基を含有するポリイソプレンブロックを有するSIS(スチレンーイソプレンースチレン)構造のもの等が挙げられる。ジエン系ブロック共重合体の具体例としては、ダイセル化学社の商品名「エポフレンド」が挙げられ、より詳細には「エポフレンドA1010」が挙げられる。

#### [0041]

カバー内側層5の比重は通常は0.8から1.2程度であるが、充填剤の配合によって比重調整が行われてもよい。充填剤としては、酸化亜鉛、硫酸バリウム、炭酸カルシウム等の無機塩や、タングステン粉末、モリブデン粉末等の高比重金属粉末が挙げられる。これらの配合量は、カバー内側層5の意図される比重が達成されるように適宜決定される。充填剤が配合される場合は、カバー内側層5の比重は、通常は0.9以上1.4以下とされる。

#### [0042]

カバー内側層5のショアD硬度は、20以上67以下が好ましい。ショアD硬度が20未満であると、ゴルフボール1の反発性能が低下し、又はスピン速度が速くなりすぎて、飛行性能が不十分となることがある。ショアD硬度が67を超えると、打球感が硬くなることがある。なお、ショアD硬度は、後述されるカバー外側層4のショアD硬度の測定方法と同一の方法にて測定される。

#### [0043]

カバー内側層 5 は、共に半球状キャビティを備えた上型及び下型からなる成形型にコア 2 が投入され、加熱により溶融した樹脂組成物がこのコア 2 の周りに射出されることによって成形される。もちろん、カバー内側層 5 の材質からなる 2 枚のハーフシェルが用いられた圧縮成形法によって、カバー内側層 5 が成形され

てもよい。

[0044]

カバー外側層4も、前述のように樹脂組成物から形成されている。この樹脂組成物の基材ポリマーとしては、上記カバー内側層5の場合と同様のアイオノマー樹脂が好ましく、また、このアイオノマー樹脂とともにカバー内側層5の場合と同様の熱可塑性エラストマー又はジエン系ブロック共重合体が用いられてもよい

[0045]

カバー外側層4の樹脂組成物には、硫酸バリウム等の充填剤、二酸化チタン等の着色剤、分散剤、老化防止剤、紫外線吸収剤、光安定剤、蛍光剤、蛍光増白剤、顔料等の各種添加剤が、必要に応じて適量添加されてもよい。

[0046]

カバー外側層4のショアD硬度は、58以上72以下とされる。ショアD硬度が58未満であると、ゴルフボール1の反発性能が不十分となる、打ち出し角度が低すぎる、バックスピンの速度が速すぎる等の不都合が生じることがある。この観点から、ショアD硬度は61以上が好ましい。ショアD硬度が72を超えると、ゴルフボール1の打球感が硬くなることがある。この観点から、ショアD硬度は70以下が好ましい。なお、ショアD硬度は、ASTM-D2240の規定に準拠し、ショアD型スプリング式硬度計によって測定される。測定には、カバー外側層4と同一の樹脂組成物から熱プレスで成形された、厚さが2.0mmのシートが用いられる。このシートは、23℃の環境下に2週間保管される。その後、3枚のシートが重ね合わされて、ショアD硬度が測定される。ゴルフボール1から切り出されたカバー外側層4が再度溶融され、シートが成形されてもよい

[0047]

図1に示されたゴルフボール1のカバー3は、カバー外側層4とカバー内側層5との2層構造であるが、単一層からカバー3が構成されてもよく、また、3以上の層からカバー3が構成されてもよい。いずれの場合も、最外層(単一層カバーの場合は、この層が最外層となる)の厚みは0.7mm以上2.5mm以下が

好ましい。厚みが 0.7 mm未満であると、反発性能が不十分となる、打球感が重くなる、成形が困難である等の不都合が生じることがある。この観点から、厚みは 1.0 mm以上が特に好ましい。厚みが 2.5 mmを超えると、打球感が硬くなることがある。この観点から、厚みは 2.4 mm以下が特に好ましい。最外層の厚みは、ランド部(ディンプル 6 が存在しない部分)において測定される。

[0048]

2以上の層からカバー3が構成される場合、すべての層が同一の樹脂組成物から成形されてもよいが、通常は層ごとに異なる樹脂組成物から成形される。これにより、カバー3における硬度分布、質量分布等の設計自由度が向上し、ゴルフボール1の反発性能、打球感、スピン性能等が最適化されうる。また、カバー3の最外層でゴルフボール1の耐久性を発現させ他の層で打球感を発現させる等のように、層ごとに役割を分担させることも可能である。

[0049]

ゴルフボール1の圧縮変形量は、2.5 mm以上4.0 mm以下とされる。圧縮変形量の測定では、まず上下2枚の剛板の間にゴルフボール1が挟まれ、上側の剛板に対して下向きに10kgfの初期荷重がかけられる。この状態から徐々に荷重が大きくされ、最終的に荷重が130kgfとされる。初期荷重がかかった状態から終荷重がかかるまでのゴルフボール1の変形量が、圧縮変形量とされる。

[0050]

ゴルフボール1の圧縮変形量が2.5 mm未満であると、打球感が硬すぎる、打ち出し角度が小さすぎる、バックスピン速度が大きすぎる等の不都合が生じることがある。また、特にヘッドスピードの遅いゴルファーによって打撃された場合の飛距離が不十分となることがある。この観点から、圧縮変形量は2.6 mm以上がより好ましい。ゴルフボール1の圧縮変形量が4.0 mmを超えると、反発性能が不十分となったり、ゴルフボール1の打球感が重くなることがある。この観点から、圧縮変形量は3.9 mm以下がより好ましく、3.5 mm以下が特に好ましい。

[0051]

以上説明された仕様のコア2及びカバー3を備えたゴルフボール1では、速い 初速が得られる。好ましくは、ゴルフボール1の初速(USGA規則に準拠して 測定されたフライホイール式初速)は、255.0Ft/s以上である。

[0052]

前述のように、ゴルフボール1は表面に多数のディンプル6を備えている。ディンプル6の平面形状(無限遠からゴルフボール1の中心を見た場合のディンプル6の輪郭)は通常は円形であるが、非円形(楕円、長円、多角形、星形、涙形等)であってもよい。また、円形ディンプル6の場合の断面形状は、シングルラジアス形状(円弧状)であってもよく、ダブルラジアス形状(台皿状)であってもよい。ディンプル6の総数は、通常は200個から600個、特には360個から450個とされる。

[0053]

飛行性能の観点から、輪郭長×が長いディンプル6が多数設けられるのが好ましい。具体的には、輪郭長×が11.6mm以上であるディンプル(以下、「長輪郭長ディンプル」とも称される)がディンプル総数に占める比率(以下、「長輪郭長ディンプル率」とも称される)が50%以上とされる必要がある。長輪郭長ディンプル率は、55%以上が好ましく、60%以上が特に好ましい。長輪郭長ディンプル率が多くされることにより、飛行中のゴルフボール1にかかる抗力が低減されると推測される。

[0054]

輪郭長×とは、ディンプル6の輪郭に沿って実測される長さのことである。例えば、平面形状が三角形であるディンプル6の場合は、3つの辺の長さの合計が輪郭長×である。この辺は球面上に存在するので、厳密には直線ではなく円弧状である。この円弧の長さが、辺の長さとされる。また、円形ディンプルの場合は、下記数式によって輪郭長×が算出される。

 $x = D \times \pi$  (Dはディンプル直径)

[0055]

飛行性能の観点から、ディンプル総容積は、430mm<sup>3</sup>以上630mm<sup>3</sup>以 下が好ましい。ディンプル総容積が430mm<sup>3</sup>未満であると、ホップする弾道

となり、飛距離が不十分となることがある。この観点から、ディンプル総容積は 450mm 3以上が特に好ましい。ディンプル総容積が630mm を超えると、ドロップする弾道となり、飛距離が不十分となることがある。この観点から、ディンプル総容積は610mm 3以下がより好ましく、560mm 3以下が特に好ましい。ディンプル総容積は、個々のディンプル6の容積の総和のことである。また、ディンプルの容積とは、仮想球面(ゴルフボール1にディンプル6が存在しないと仮定されたときのゴルフボール1の表面)とディンプル表面とによって囲まれた部分の容積のことである。

[0056]

飛行性能の観点から、ディンプル6による表面積占有率Yは、65%以上90%以下が好ましい。表面積占有率Yが65%未満であると、ゴルフボール1の周りの空気の流れを乱すというディンプル本来の効果が不十分となり、飛距離が不足することがある。この観点から、表面積占有率Yは67%以上がより好ましく、70%以上が特に好ましい。表面積占有率Yが90%を超えると、ホップする弾道となって飛距離が不足することがある。この観点から、表面積占有率Yは88%以下がより好ましく、85%以下が特に好ましい。表面積占有率Yとは、個々のディンプル6の面積の総和が仮想球面の表面積に占める比率のことである。個々のディンプル6の面積は、無限遠からゴルフボール1の中心を見た場合の、そのディンプル6の輪郭に囲まれた領域の面積(すなわち平面形状の面積)である。円形ディンプルの場合は、下記数式によって面積Sが算出される。

$$S = (D/2)^2 \times \pi$$
 (Dはディンプル直径) 【0057】

以上説明された仕様のコア2、カバー3及びディンプル6を備えたゴルフボール1では、大きな飛距離が得られる。好ましくは、USGAのODS規則に準拠して測定されたトータル距離は、285ヤード以上、特には290ヤード以上である。

[0058]

【実施例】

以下、実施例に基づいて本発明の効果が明らかにされるが、この実施例の記載

に基づいて本発明が限定的に解釈されるべきではない。

[0059]

[コアの成形]

[実施例1]

ポリブタジエン(日本合成ゴム社の商品名「BR-01」)100部、アクリル酸亜鉛25部、酸化亜鉛23部、ジクミルパーオキサイド1.0部及びジフェニルジスルフィド0.6を密閉式混練機で混練し、ゴム組成物を得た。このゴム組成物を球状キャビティを備えた金型に投入し、160℃に25分間保持して、直径が38.0mmのコアを得た。

[0060]

[実施例2~6、実施例8~11及び比較例1~6]

下記の表 1 及び表 2 に示される配合及び架橋条件にて、実施例  $2\sim6$ 、実施例  $8\sim1$  1 及び比較例  $1\sim6$  のゴルフボールのためのコアを得た。なお、例えば実施例 2 では、ゴム組成物が 1 4 0  $\mathbb C$  で 2 5 分間保持された後、 1 7 0  $\mathbb C$  に昇温さてさらに 1 0 分間保持され、コアが成形された(いわゆる「2 段階架橋」)。

[0061]

[実施例7]

下記の表1の「コア内側層」の欄に示される配合及び架橋条件にて、コア内側層を得た。次に、下記の表1の「コア外側層」の欄に示される配合のゴム組成物からハーフシェルを形成し、このハーフシェル2枚をコア内側層にかぶせた後、同欄に示される条件で架橋した。こうして、実施例7のゴルフボールのためのコアを得た。

[0062]

【表1】

(東一層) 実施例11 160-25 0 なしな 0 9 0 2 5 0 9 က 0 4. က 実施例10 (萬一萬) 0 00 160 - 250 9 ない  $\infty$ S က 3 8 2 2 0 က თ (萬一萬) 0 160-25 100 0 S 実施例 なって 7 23 വ ထ က 2 0 က 実施例8 (萬一萬) 9 155-25 100 9 တ 0 なした 30 N വ . 0 ა က 2 0 0 142-25 170-10 160-20 00 100 ည 実施例 0 വ თ 2 5 G 0 0 3 8 . 0 က 0 . ო 0 実施例6 (萬一層)  $\infty$ 142-25 0 0 170-10 0 വ 9  $\infty$ ~ なし 34. 0 O က വ (萬一萬) 9 160-25 100 0 9 なしな 0 実施例 വ 0 36. 3 7 0 4 実施例4 9 (萬一萬) 142-25 170-10 0 9 0 0 なしな 0 0 10 3 8. က 2 က 実施例3 (萬一萬) 170 - 200 0 9 വ なて က  $\infty$ 0 1 40. 2 0 4. 実施例2 (萬一萬) 0 170-10 0 140-25 9 4 なしな വ က 0 3 8 0 2 0 က なし (単一層) 0 160-25 100 実施例 0 9  $\infty$ വ က 3 8 2 2 . 0 ო タングステン粉末 (光-3) 1段目 (化一分) アクリル酸亜鉛 アクリル酸亜鉛 ジクシルバーオキサイト へ ンタクロロチオフェノール 1段目(℃-分) 2段目(℃-分) 圧縮変形量(mm) ジフェニルジ、スルフィト。 y 12mm - 1741 y 7==115 XN741 圧縮変形盘 BR-01BR-01 面径 (mm) 酸化亜鉛 酸化亜鉛 2段目 直径 内侧圈 女 П П 氫 K

[0063]

【表2】

Ķ	女々な事をでして						
		比較例1	比較例2	比較例1   比較例2   比較例3   比較例4   比較例5   比較例6	比較例4	比較例5	比較例6
П	コア内側層	つな	なし	つな	なし	なし	なし
		(萬一層)	(萬一層)	(萬一團)	(萬一萬)	(東一屋)	(東一層)
П	IR2200	2.0					
7	BR-01	8 0	100	100	100	100	100
女	アクリル酸亜鉛	2.5	2 5	3.0	38	3.4	2.5
寒	酸化亜鉛	2 3	2 3	2.0	1.4	1 7	23
圈	シックシルパーオキサイト	0.6	1.0	0.5	1.0	0.9	1.0
	ジプコニルジ、スルフィト		9 .0				0.6
	へ。ンタクロロチオフェノール				0.6	1.0	
	直径 (mm)	38.0	38.0	38.6	39.6	40.2	38.0
	1段目 (C-分)	160-25	160-25	142-25	142-25	150-30	160-25
	2段目 (化一分)			170-10	170-10		
	圧縮変形量 (mm)	3.8	3.8	3.0	2. 4	2.8	3.8

[0064]

[カバーの成形]

## [実施例1]

アイオノマー樹脂(前述の「IOTEK7010」)50部、他のアイオノマー樹脂(前述の「IOTEK8000」)50部及び二酸化チタン3部を混練し、樹脂組成物を得た。一方、球状キャビティを備えた金型にコアを投入し、このコアの周りに加熱によって溶融した樹脂組成物を射出した。こうして、実施例1

のゴルフボールのためのカバー (厚み: 2.4 mm) を成形した。

[0065]

[実施例2~4、実施例7、実施例9~10及び比較例1~6]

樹脂組成物の配合を下記の表3及び表4に示される通りとした他は実施例1と 同様にして、実施例2~4、実施例7、実施例9~10及び比較例1~6のゴル フボールのためのカバーを成形した。

[0066]

[実施例5~6、実施例8及び実施例11]

球状キャビティを備えた金型にコアを投入し、このコアの周りに下記の表3の「カバー内側層」の欄に示される配合の樹脂組成物を射出して、同欄に示される厚みのカバー内側層を成形した。次に、球状キャビティを備えた金型にコアとカバー内側層とからなる球体を投入し、この球体の周りに下記の表3の「カバー外側層」の欄に示される配合の樹脂組成物を射出して、実施例5~6、実施例8及び実施例11のゴルフボールのためのカバーを成形した。

[0067]

【表3】

実施例1 3 5 3 5 3 0 5 8 5 0 5 0 6 3 က 実施例10 5 0 5 0 S 9 2 実施例9 (萬一團) なって 0 0 က က വ ည 9 8 実施例8 3 5 3 5 3 5 2 0 2 0 30 3 0 က φ S (萬一萬) 実施例7 なしな က 50 က က 9 2 00 4 実施例 30 9 က വ വ ဖ 8 実施例5 S 9 35 3 5 3 0  $\infty$ 0 0 က က വ S ဖ 実施例4 50 က က 9 8 (萬一團) 実施例3 がして 4 0 4 0 တ က വ 実施例2 (萬一萬) 0 9 4 0 က ဖ 2 実施例1 (萬一萬) 4 なしな 50 5 0 S က 9 9 0 ハイミラン1855 ~ വ IOTEK7010 IOTEK8000 0 ハイトレル404 タングステン粉末 サーリン9945 വ S サーリン894 ーリン994 9 4 ミラン17 サーリン89 ミラン1 ショアD硬度 ショアD硬度 二酸化チタン ET880 を宣 を直 ÷ R 女 内侧 亖

[0068]

【表4】

	X - 2401000						
		比較例1	比較例1   比較例2   比較例3   比較例4   比較例5   比較例6	比較例3	比較例4	比較例5	比較例 6
カバ	カバー内側層	なし	つな	なし	なし	なし	なし
		(東一層)	(単一層)	(萬一萬)	(萬一團)	(東一屋)	(東一層)
7	ハイミラン1605		0 9	5 0	5 0		
<u>~</u>	ハイミラン1706				5.0		
<u> </u>	ハイミラン1855		2 0	5.0		5 0	
女	IOTEK7010	2 0	`				5 0
霻	IOTEK8000	2 0					5 0
團	ハイミラン1856					5.0	
<u>. ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' '</u>	二酸化チタン	3	3	3	3	3	3
	ショアD硬度	6.5	2 2	5.7	63	53	65
	<b>厚み (mm)</b>	2.4	2.4	2. 1	1.6	1. 3	2. 4

[0069]

[ペイント層の形成]

カバーの表面にウレタンペイントを塗装し、45℃の環境下で4時間保持して このペイントを乾燥させた。こうして、各実施例及び各比較例のゴルフボールを 得た。

[0070]

## [ディンプルの諸元]

前述のカバー成形の際、金型のキャビティ面に設けられた突起によってディンプルを形成した。ペイント層形成後のディンプルの諸元が、下記の表5及び表6に示されている。各実施例及び各比較例のゴルフボールに形成されたディンプルは、全て円形ディンプルである。なお、表5及び表6では、ゴルフボールが備えている複数のディンプル種類のそれぞれに、直径の大きなものから順にアルファベット(「A」、「B」、---)によるコードが付されている。

[0071]

【表5】

	宝饰例1	宝旃例の	宝林何3	トをなる。	事権値に	中体図の	中株価で	OI型架件	の一型発生	01 12V 444 475	44-45-121
Aディンプル				1 7 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	0 1/1 9/1/20	17 PK	N W V		01149米	米旭四11
直径 (mm)	4. 15	4. 15	4.30	4. 10	4. 15	4. 15	4. 15	4. 15	4. 15	5.00	3, 90
輪郭長(mm)	13.04	13.04	13.51	12.88	13.04	13.04	3.04	3.04	3.04	5.71	. 25
個数	186	20	2 2 8	2 4	186	186	186	186	5 0		5.0
Bディンプル									1	1	
直径 (mm)	4.05	3.80	3.80	3.80	4.05	4.05	4.05	4.05	3.80	4. 20	3. 70
輪郭長 (mm)	12.72	11.94	11.94	11.94	12. 72			2.72	1.94	3, 19	62
個数	4 8	210	108	2 1 6	4 8	4 8	4 8	4 8	2 1 0	2 4	180
Cディンプル					-						1
直径 (mm)	3. 75	3.50	2. 70	3.60	3.75	3. 75	3. 75	3. 75	3.50	3.90	3.55
輪郭長(mm)	11. 78	11.00	8. 48	11.31	11. 78	11. 78	11. 78	11. 78	11.00	2. 25	1. 15
個数	99	150	24	9 6	99	9 9	9 9	9 9	150	× ×	180
ロディンプル											
直径 (mm)	3.55	なし	なし	3.35	3.55	3.55	3.55	3.55	なし	3. 70	2.80
輪郭長 (mm)	11.15	·		10.52	11.15	11. 15	11. 15	11. 15	<u> </u>	. 62	88
個数	0 9			9 6	0 9	0 9	0 9	0 9		158	5.0
Eディンプル										1	
直径 (mm)	2.55	なし	なし	なし	2.55	2.55	2.55	2.55	なし	なし	74
輪郭長(mm)	8.01				8.01	8.01	8.01	8.01	-	1	 }
個数	3.0				3.0	3 0	3 0	3 0			_
ディンプル総数	390	410	360	432	390	390	390	390	410	342	460
長輪郭長ディソブル数	300	260	336	240	300	300	300	300	260	342	230
長輪郭長ディンプル率(%)	7.7	. 6 3	9.3	9 9	7.7	7.7	7.7	77	63	100	5.0
ディンプル総容積(m³)	520	495	550	490	520	520	520	520	495	550	475
表面積占有率 (%)	80.49	78.58	81.59	80.13	80.49	80.49	80.49	80.49	78. 58	78.50	80.69

[0072]

【表6】

表 6 比較例のディンプル諸元	ル諸元					
	比較例1	比較例2	比較例3	比較例4	比較例 5	比較例6
Aディンプル						
直径 (mu)	4.30	4.30	4.15	4. 15	4. 15	3.90
輪郭長(mm)	13.51	13.51	13.04	13.04	13.04	
個数	180	180	186	186	186	4 0
Bディンプル						
直径 (mm)	3.60	3.60	4.05	4.05	4.05	3. 70
輪郭長(mm)	11.31	11.31	12. 72	12.72	. 72	
個数	100	100	4 8	4 8	4 8	164
Cディンプル						
直径 (mm)	3.00	3.00	3.75	3. 75	3. 75	3. 55
輪郭長 (mm)	9.42	9.42	11. 78	.11. 78		1.15
個数	130	130	9 9	9 9	9 9	186
ロディンプル						1
直径 (m)	なし	なし、	3.55	3.55	3.55	2.80
輪郭長(mm)			11. 15	11. 15		. 80
個数			0 9	0 9	0 9	7 0
Eディンプル						
直径 (mm)	なし	ない	2.55	2.55	2.55	なし
輪郭長(mm)			8.01	8.01	8.01	
個数			3 0	30	3 0	
ディンプル総数	410	410	390	390	390	460
長輪郭長ディップル数	180	180	300	300	300	204
長輪郭長ディソブル率(%)	4 4	44	7.7	1 1	7.7	4 4
	470	470	520	520	520	520
表面積占有率 (%)	79. 45	79. 45	80.49	80.49	80.49	78. 79

[0073]

[ゴルフボールの評価]

## [飛距離試験]

スイングロボット (ツルテンパー社製) に、メタルヘッドを備えたドライバー を装着した。そして、下記の3つの条件で、ゴルフボールを打撃した。

条件A ヘッド速度:35m/s

条件B ヘッド速度:40m/s

条件C ヘッド速度:45m/s

各ゴルフボールとも5回ずつの打撃を行い、飛距離を測定した。この平均値が、下記の表7及び表8に示されている。なお、表7及び表8において(ボール/クラブ速度比)とは、打撃直前のヘッド速度に対する打撃直後のゴルフボールの速度の比のことである。また、打ち出し角度とは、打撃直後のゴルフボールの弾道軌跡の水平方向に対する角度(degree)のことである。また、スピン速度は、打撃直後のゴルフボールのバックスピン速度のことである。また、キャリーとは、打撃地点からゴルフボールが落下した地点までの距離のことである。さらに、トータルとは、打撃地点からゴルフボールが静止した地点までの距離のことである。

[0074]

[打球感の評価]

上級ゴルファー10名とアベレージゴルファー10名とにメタルヘッドが装着 されたドライバーを持たせ、ゴルフボールを打撃させた。そして、飛びに対する 印象と打撃時の感触とを評価させた。飛びに対する印象については、下記の4項 目から選択させた。

◎:弾きがよく、飛んだ感じ

〇:弾きは気にならず、飛んだ感じ

△:弾きはいいが、飛ばない感じ

×:弾きが悪く、飛ばない感じ

また、打撃時の感触については、下記の4項目から選択させた。

◎:ソフトで軽く、弾きがよい

〇:ソフトでよい

×1:硬い

×2:重い

最も評価が集中した項目が、下記の表7及び表8に示されている。

[0075]

【表7】

表7 実施例の評価結果

		実施例 1	実施例2	実施例3	実施例4	<b>事格極5</b>	事権例の	宝썲例 7	出格図の	中体回の	中林6110	中华加加
軍軍	(g) <b>T</b>	45.3	45.3	45.3	45.3	45.3	45.3		453	453	453	7.60011
外径	圣 (mm)	42.75	42. 75	42.75	42.75	42.75	17.	2. 7	2. 7	2   2	5 2	ءَ ا و ا
田	王縮変形量 (mm)	2.8	2.6	2.9	2.5	3. 1	2.9	3. 1	3.3	2.8	2.8	3 5
最/	最外層ショアD硬度	6 5	6 3	5 9	6 3	63	63	63	6.4	6 3	ည်း	9)
函	長輪郭長ディンプル率(%)	7.7	6 3	9.3	9 9	7.7	7.7	7.7	77	63	100	
$\supset$	USGA-IV (ft/s)	255. 5	255. 2	255.0	255. 1	255. 2	255.0	255. 1	255.8	255. 4	255. 5	255. 2
SS	USGA方式飛距離(ヤード)	295	293	286	293	294	289	292	294	294	282	281
₩ :	条 ボール/クラブ速度比	1. 447	1.446	1.446	1. 447	1. 447	1. 446	1. 447	1. 446	1.446	1. 447	1. 447
		12.4	12.3	12.5	12. 1	12.6	12.4	12.4	12.7	12.6	12.4	12.6
∢			2850	2900	3000	2700	2900	2800	2700	2750	2800	2700
	* + J - (+-1')	166	167	167	168	168	167	168	166	168	165	165
		185	185	186	184	187	186	185	1 8 8	186	184	1 8 3
₩.		1.445	1. 444	1. 444	1. 445	1.446	1. 444	1.446	1.445			. ~
#		10.9	10.8	10.8	10.7	11.0	10.8	10.9	11.1	11.0	10.9	1 1 0
В	スピン速度 (rpm)	2900	2900	3000	3100	2800	2900	2900	2700	2900	2900	2800
	キャリー(ヤー)	198	198	197	198	199	198	199	198	198	195	196
		220	219	220	2 1 8	221	220	220	221	218	217	217
₩:		1. 443	1. 442	1. 442	1.443	1. 444	1.443	1. 443	1. 442	1.442	1.443	1. 444
		10.3	10.2	10.2	10.0	10.4	10.2	10.2	10.5	10.4	10.3	10.4
ပ	スピン速度 (rpm)	2900	3000	3000	3100	2800	3000	2900	2800	2900	2900	2800
	キャリー(ヤート)	228	227	227	2 2 8	229	227	2 2 8	227	228	226	225
1	トータル(ヤード)	242	241	240	239	244	242	240	242	242	238	237
<u>`</u>	アベレージゴルファーの飛び	0	0	0	0	0	0	0	0	0	⊲	
<b>"</b> "	上級者の飛び	0	0	0	0	0	0	0	0	0	⊲	
#1 E	打撃時の感触	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

[0076]

【表8】

表	8 比較例の評価結果	14					
		比較例1	比較例2	比較例3	比較例4	比較例5	比較例 6
画	重量 (g)	45.3	45.3	45.3	45.3	45.3	45.3
太	外径 (mm)	42.75	42.75	42.75	42. 75	42.75	42.75
田	王縮変形量 (mm)	2.8	2.9	2.8	2. 2	2. 5	2.8
衉	最外層ショアD硬度	6 5	2 9	2 2	63	53	6 5
喊	長輪郭長ディソブル率(%)	4 4	4 4	<i>L L</i>	7.7	7.7	4 4
$\supset$	USGA-IV (ft/s)	253. 5	253. 4	253.8	254.8	253. 3	255. 5
S		283	281	284	292	280	283
₩ :		1. 444	1. 443	1. 445	1. 446	1. 443	1. 447
#		12.4	11.9	11.8	11.5	11.4	12.4
<u> Y</u>	K	2800	3100	3200	3200	3300	2800
	キャリー(ヤード)	162	161	161	162	160	163
_	_	181	179	177	179	176	180
₩:		1. 440	1. 439	1.441	1. 441	1. 440	1.445
#	됴	10.9	10.7	10.7	10.5	10.4	10.9
В	K	2900	3100	3100	3200	3400	2900
	キャリー(ヤード)	194	193	194	191	190	194
	-	216	213	214	2 1 0	208	214
₩:		1. 439	1. 438	1. 439	1. 441	1.440	1.443
#	栏	10.3	10.0	9.9	9.8	9.8	10.3
ပ	K	3300	3200	3200	3300	3500	2900
	キャリー(ヤード)	223	2 2 .1	222	223	2 2 1	223
	トータル(ヤード)	234	231	232	232	2 2 9	230
٤	アベレージゴルファーの飛び	×	×	×	V	×	Q
끡.	上級者の飛び	×	0	0	0	×	4
F	打撃時の感触	0	× 2	× 2	$\times 1 \times 2$	×1 ×2	0

[0077]

表7及び表8において、各実施例のゴルフボールは、飛距離と打球感との両方 に優れている。この評価結果から、本発明の優位性は明らかである。

[0078]

【発明の効果】

以上説明されたように、本発明のゴルフボールは打球感がソフトであり、しか

も飛行性能にも優れる。このゴルフボールを用いることにより、ゴルファーは爽快なプレーを楽しむことができる。本発明のゴルフボールは、ヘッドスピードの遅いゴルファーに特に適している。

## 【図面の簡単な説明】

## 【図1】

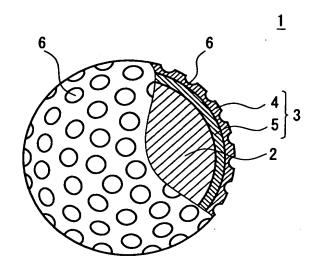
図1は、本発明の一実施形態にかかるゴルフボールが示された一部切り欠き断面図である。

## 【符号の説明】

- 1・・・ゴルフボール
- 2 · · · コア
- 3・・・カバー
- 4・・・カバー外側層
- 5・・・カバー内側層
- 6・・・ディンプル

【書類名】 図面

【図1】



## 【書類名】 要約書

【要約】

【課題】 打球感がソフトで、しかも反発性能及び飛行性能に優れたゴルフボール1の提供

【解決手段】 ゴルフボール1は、ゴム組成物が架橋されてなるコア2と、樹脂組成物からなるカバー3とを備えている。カバー3は、カバー外側層4とカバー内側層5との2層構造である。カバー3の表面には、多数のディンプル6が形成されている。カバー外側層4のショアD硬度は、58以上72以下である。10kgfの荷重がかけられた状態から130kgfの荷重がかけられた状態までのゴルフボール1の圧縮変形量は、2.5mm以上4.0mm以下である。ディンプル6の総数に占める輪郭長が11.6mm以上であるディンプルの数の比率は、50%以上である。

【選択図】 図1

## 出願 人履 歷情報

識別番号

[000183233]

1. 変更年月日

1994年 8月17日

[変更理由]

住所変更

住 所

兵庫県神戸市中央区脇浜町3丁目6番9号

氏 名

住友ゴム工業株式会社